14.08.00





JP00/5457

PATENT OFFICE
JAPANESE GOVERNMENT

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されて

いる事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日 Date of Application:

1999年 8月17日

REC'D 03 OCT 2000

MIPO

PCT

出 願 番 号 Application Number:

平成11年特許顯第230651号

出 額 人 Applicant (s):

参天製薬株式会社



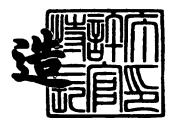
PRIORITY DOCUMENT

SUBMITTED OR TRANSMITTED IN COMPLIANCE WITH RULE 17.1(a) OR (b)

2000年 9月18日

特許庁長官 Commissioner, Patent Office





殿

【書類名】

特許願

【整理番号】

T099101900

【提出日】

平成11年 8月17日

【あて先】

特許庁長官

【国際特許分類】

B65D 23/00

【発明の名称】

開口点眼容器及びそれの製造方法

【請求項の数】

7

【発明者】

【住所又は居所】

大阪府大阪市東淀川区下新庄3丁目9番19号 参天製

薬株式会社内

【氏名】

河嶋 洋一

【発明者】

【住所又は居所】 大阪府大阪市東淀川区下新庄3丁目9番19号 参天製

薬株式会社内

【氏名】

橙 幸男

【特許出願人】

【識別番号】

000177634

【住所又は居所】

大阪府大阪市東淀川区下新庄3丁目9番19号

【氏名又は名称】

参天製薬株式会社

【代理人】

【識別番号】

100107308

【住所又は居所】 大阪府大阪市北区豊崎5丁目8番1号

【弁理士】

【氏名又は名称】

北村 修一郎

【電話番号】

06-6374-1221

【手数料の表示】

【予納台帳番号】

049700

【納付金額】

21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】

明細書 1

【物件名】

図面 1

【物件名】

要約書 1

【包括委任状番号】 9703911

【プルーフの要否】 要

【書類名】

明細書

【発明の名称】

開口点眼容器及びそれの製造方法

【特許請求の範囲】

【請求項1】 成形と同時に液体が密封状態で充填されている熱可塑性材料 製の容器本体の先端部に、先端側ほど内径が大となる有底円錐状の凹部を窪み形成し、この凹部の底面に、容器本体から押出される液滴量を設定量に制御するための小径の注液孔を貫通形成してある開口点眼容器。

【請求項2】 前記容器本体には、該容器本体の凹部を密封する状態でキャップを脱着自在に螺合装着するためのネジ部が一体形成されている請求項1記載の開口点眼容器。

【請求項3】 前記凹部の深さが2~6mmの範囲に構成されている請求項 1 又は2 記載の開口点眼容器。

【請求項4】 前記凹部の先端側の口元径が2~4 mmの範囲に構成されている請求項1、2又は3記載の開口点眼容器。

【請求項5】 請求項1、2、3又は4記載の開口点眼容器の製造方法であって、成形と同時に液体が密封状態で充填されている容器本体の先端部に、前記凹部を成形する凸状成形型及び前記注液孔を形成する針状成形型を容器軸線方向から圧接して成形する開口点眼容器の製造方法。

【請求項6】 少なくとも前記凸状成形型で成形される部位を、成形前に加熱手段で座屈しない温度に加熱する請求項5記載の開口点眼容器の製造方法。

【請求項7】 前記凸状成形型と針状成形型とが一体形成されている単一の成形型を用いて、容器の先端部に凹部と注液孔とを成形する請求項5又は6記載の開口点眼容器の製造方法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】

本発明は、医療用点眼液に用いる開口点眼容器及びそれの製造方法の改良に関する。

[0002]

【従来の技術】

医療用点眼液においては点眼量を一定量に制御する必要がある。

この点眼量を制御できる一般的な開口点眼容器としては、成形された容器本体 の筒状口部に、射出成形品の中栓部材を内嵌固定し、この中栓部材には、先端側 ほど内径が大となる有底円錐状の凹部と、該凹部の底面中心位置で内外に貫通し て、容器本体から押出される液滴量を制御する小径の注液孔とを形成するととも に、前記容器本体の筒状口部の外周面に形成された雄ネジ部に、中栓部材の有底 円錐状凹部を嵌合状態で密封するための栓状突起を備えた射出成形品のキャップ を螺合装着したものが汎用されている。

[0003]

この開口点眼容器による場合は、中栓部材に形成された有底円錐状の凹部及び 該凹部の底面中心位置に貫通形成された小径の注液孔との存在により、容器本体 の押圧操作に連れて常に一定量の液体を確実に滴下投与することができるものの 、3つの部材をそれぞれ各別に射出成形するための金型が必要で、また各部材の 洗浄・滅菌作業が必要となり、製造コストが高くなる。

[0004]

一方、製造コストを下げ、且つ、開口点眼容器としての機能を保持させ得る容器として一体成形容器が使用されている。この容器においては、ブロー成形又は真空成形と同時に液体が充填・封入されている熱可塑性材料製の容器本体(通称、ボトルパック型の容器本体)のうち、先端部側の外周面に形成した雄ネジ部に、容器本体の先端部に注液孔を貫通形成するための針状突起を一体形成してあるキャップを脱着自在に螺合して、該キャップの通常の閉止位置よりも一段深い締込み側への螺合操作により、キャップの針状突起で容器本体の先端部に注液孔を貫通形成するように構成していた。

[0005]

【発明が解決しようとする課題】

上述のボトルパック型の開口点眼容器では、射出成形された中栓部材を用いる 開口点眼容器に比して製造コストの低廉化を図ることができる利点を有するもの の、容器本体の先端部をキャップの針状突起で突き破りながら注液孔を形成する ため、キャップの通常閉止位置からの締込み側への螺合操作量が適切に行われないと、注液孔の形状や大きさが不均一となり、容器本体から押出される液滴量の変動を招来する可能性がある。

[0006]

また、容器本体の先端部に注液孔が貫通形成された後において、キャップを通常閉止位置よりも締込み側に過剰操作すると、その過剰な締込み操作の度に、キャップの針状突起で注液孔を拡張することになり、容器本体から押出される液滴量が次第に増大する可能性がある。

[0007]

そのため、開口点眼容器の使用方法についての十分な説明が必要となるが、例 え、十分な説明を施しても、キャップを締込み側へ適当に螺合操作して穿孔した り、或いは、キャップを過剰に締込み操作することがあるため、前述のような誤 った使用を確実に回避することは困難であった。

[0008]

本発明は、上述の実状に鑑みて為されたものであって、その第1の主たる課題は、ボトルパック型の容器本体の持つ利点である製造コスト面での優位性を損なうことなく、容器本体の押圧操作に連れて常に一定量の液体を確実に滴下投与することができる開口点眼容器を提供する点にあり、第2の主たる課題は、製造コストの低廉化を促進することのできる製造方法を提供する点にある。

[0009]

【課題を解決するための手段】

本発明の請求項1による開口点眼容器の特徴構成は、成形と同時に液体が密封 状態で充填されている熱可塑性材料製の容器本体の先端部に、先端側ほど内径が 大となる有底円錐状の凹部を窪み形成し、この凹部の底面に、容器本体から押出 される液滴量を設定量に制御するための小径の注液孔を貫通形成した点にある。

上記特徴構成によれば、ブロー成形や真空成形等による成形と同時に液体が密封状態で充填されている熱可塑性材料製の容器本体(ボトルパック型の容器本体)を利用して、この容器本体の先端部に、先端側ほど内径が大となる有底円錐状の凹部と、容器本体から押出される液滴量を設定量に制御するための小径の注液

孔とを直接形成するが故に、射出成形された中栓部材を用いる開口点眼容器に比して容器本体を製造するための金型が少なくて済むととともに、有底円錐状の凹部と小径の注液孔との存在により、容器本体の押圧操作に連れて常に一定量の液体を確実に適下投与することができる。

従って、ボトルパック型の容器本体の先端部に中栓機能を発揮させるための有 底円錐状の凹部と小径の注液孔とを形成するだけであるから、ボトルパック型の 容器本体の持つ利点である製造コスト面での優位性を損なうことなく、常に一定 量の液体を確実に滴下投与することができる。

[0010]

本発明の請求項2による開口点眼容器の特徴構成は、前記容器本体に、該容器本体の凹部を密封するキャップを脱着自在に螺合装着するためのネジ部が一体形成されている点にある。

上記特徴構成によれば、容器本体の成形と同時に、キャップを螺合装着するためのネジ部も形成することができるから、製造コストの低廉化を促進することができる。

[0011]

本発明の請求項3による開口点眼容器の特徴構成は、前記凹部の深さが2~6 mmの範囲に構成されている点にある。

上記特徴構成によれば、前記凹部の深さはできるだけ深い方が望ましいが、歩留まりや安定した中栓機能を得る等の技術面から、2~6 mmの範囲にあることが望ましいが、好ましくは3~5 mmの範囲であり、最も好ましくは4 mmである。

-[0012]

本発明の請求項4による開口点眼容器の特徴構成は、前記凹部の先端側の口元 径が2~4mmの範囲に構成されている点にある。

上記特徴構成によれば、容器本体に充填される液体の液性(表面張力、粘度) に合わせて φ 2. 0 m m ~ φ 4. 0 m m の範囲内で調整する。

1 滴量を一定化(目的に合わせて 1 滴量当たり 2 5 ~ 5 0 ミクロンリットルの 範囲内に調整) するため、表面張力が大きい液性の場合は、前記口元径を小さく し、表面張力が小さい液性の場合は、前記口元径を大きくする。

[0013]

本発明の請求項5による開口点眼容器の製造方法の特徴構成は、成形と同時に 被体が密封状態で充填されている容器本体の先端部に、前記凹部を成形する凸状 成形型及び前記注液孔を形成する針状成形型を容器軸線方向から圧接して成形す る点にある。

上記特徴構成によれば、ブロー成形や真空成形等による成形と同時に液体が密封状態で充填されている熱可塑性材料製の容器本体(ボトルパック型の容器本体)を利用して、この容器本体の先端部に、先端側ほど内径が大となる有底円錐状の凹部と、容器本体から押出される液滴量を設定量に制御するための小径の注液孔とを直接形成するが故に、射出成形された中栓部材を用いる開口点眼容器に比して容器本体を製造するための金型が少なくて済むととともに、有底円錐状の凹部と小径の注液孔との存在により、容器本体の押圧操作に連れて常に一定量の液体を確実に滴下投与することができる。

しかも、前記凹部を成形する凸状成形型及び前記注液孔を形成する針状成形型 を容器軸線方向から圧接するだけであるから、多数の容器本体を移送しながら有 底円錐状の凹部と小径の注液孔とを形成することも可能である。

従って、ボトルパック型の容器本体の先端部に、中栓機能を発揮させるための 有底円錐状の凹部と小径の注液孔とを形成するだけであり、しかも、多数の容器 本体を移送しながら加工することが可能であるから、常に一定量の液体を確実に 滴下投与することのできる開口点眼容器を製造コスト面で有利に製造することが できる。

【0014】

本発明の請求項6による開口点眼容器の製造方法の特徴構成は、少なくとも前 記凸状成形型で成形される部位を、成形前に加熱手段で座屈しない温度に加熱す る点にある。

上記特徴構成によれば、前記容器本体の先端部に形成される凹部の加工精度の 向上と歩留まりの改善とを図ることがてきる。

[0015]

本発明の請求項7による開口点眼容器の製造方法の特徴構成は、前記凸状成形型と針状成形型とが一体形成されている単一の成形型を用いて、容器の先端部に 凹部と注液孔とを成形する点にある。

上記特徴構成によれば、単一の成形型で有底円錐状の凹部と小径の注液孔とを 形成することができるから、製造能率の向上と製造設備の簡素化を図ることがで きる。

[0016]

【発明の実施の形態】

[第1実施形態]

図1は、主として医療用に用いられる本発明の開口点眼容器を示し、ブロー成形又は真空成形と同時に所定量の薬液が充填された可撓性のある熱可塑性材料製の容器本体Aと、該容器本体Aのネジ筒部5の外周面に形成された雄ネジ部5aに着脱自在に螺合されるキャップBとから構成されている。

[0017]

前記容器本体Aは、内側に彎曲する円形状の底部1と、これの周縁に連なる中空円筒状の胴部2と、該胴部2の肩部分2aに連続する円筒状の首部3と、該首部3の上側位置から直径方向外方に膨出する円環状段部4と、これの上側に連続する雄ネジ部5aを備えたネジ筒部5と、これの上側に連続する注液口6aを備えた注液筒部6とから構成されているとともに、前記首部3の円周方向二個所で、かつ、容器軸線Xを挟んで相対向する部位の各々には、容器軸線X方向に沿う板状のリブ3aが一体形成されている。

[0018]

前記容器本体Aの注液筒部6には、注液口6a側ほど内径が大となる有底円錐 状の凹部6bが窪み形成され、この凹部6bの底面には、前記胴部2の指先によ る押圧操作に連れて容器本体Aから押出される液滴量を設定量に制御可能な小径 の注液孔6cが形成されている。

[0019]

前記凹部6bの深さは2~6mmの範囲、好ましくは、3~5mmの範囲、最 も好ましくは4mmに構成するとともに、前記注液口6aの口径(口元径)は、 薬液の液性(表面張力、粘度)に合わせて φ 2. 0 mm ~ φ 4. 0 mm の範囲で 調整する。

1 滴量を一定化(目的に合わせて 1 滴量当たり 2 5~5 0 ミクロンリットルの 範囲内に調整)するため、表面張力が大きい液性の場合は、前記注液口 6 a の口 径を小さくし、表面張力が小さい液性の場合は、前記注液口 6 a の口径を大きく する。

[0020]

更に、前記注液孔6 c は、φ 0. 1 m m ~ φ 0. 8 m m の範囲の径の針を用いて形成する。この針の径は、小さい方が好ましく、φ 0. 2 m m 程度が最も好ましいが、あまり小さいと技術的に困難となるので、実際には、φ 0. 4 m m ~ φ 0. 6 m m の範囲の針を用いる。

[0021]

前記容器本体Aの構成材料である熱可塑性材料としては、ポリエチレン、ポリエチレンーポリプロピレン、ポリプロピレン、ポリエチエチレンテレフタレート、ポリカーボネート等があり、また、前記キャップBには、容器本体Aの雄ネジ部5aに螺合したとき、該容器本体Aの凹部6bに内嵌して密封する栓状突起8が一体形成されている。

[0022]

前記凹部6b及び注液孔6cが形成される前の容器本体Aの製造方法については、当該技術分野において周知であるので、簡単に説明する。

図2 (イ) に示すように、前記容器本体Aの円環状段部4から底部1までの範囲の部分を成形するための第1キヤビティ10を備えた一対の主成形金型11と、容器本体Aのネジ筒部5及び注液筒部6を成形するための第2キヤビティ12を備えた一対の副成形金型13とを開き作動させた状態で、それらの上部に配置した押出し機ヘッド14から、両金型11,13間を通して垂直方向に沿って細長く中空チューブ状の半溶融熱可塑性材料である所定長さのバリソン15を押出す。

[0023]

次に、図2(口)に示すように、前記主成形金型11を閉じ作動させるととも

に、圧縮空気の吹き込み作用又は真空作用によって、主成形金型11の成形面1 1 aに沿ってバリソン15を膨張させながら成形する。この状態で、図2(ハ) に示すように、薬剤供給管16から所定量の液体(薬液)を充填する。

この液体充填工程が終了すると、図2 (二) に示すように、前記副成形金型13 を閉じ作動させるとともに、圧縮空気の吹き込み作用又は真空作用によって、副成形金型13の成形面13 aに沿ってバリソン15を膨張させながら成形し、成形と同時に充填された液体を密封(封入)する。

[0024]

次に、上述の如くブロー成形又は真空成形された容器本体Aの先端部である注液 筒部6に有底円錐状の凹部6b及び小径の注液孔6cを形成する三方式の製造方 法についてそれぞれ説明する。

[第1方式の製造方法]

図3 (イ) ~ (二) に示す第1方式の製造方法では、前記有底円錐状の凹部6 bを成形する金属製の凸状成形型20と、前記注液孔6cを形成する金属製の針 状成形型21とを用いる。

前記凸状成形型20は、取付け軸20Aの先端部に、有底円錐状の凹部6bを成形する円錐状成形突起20Bと、容器本体Aの注液筒部6の外周面を成形する 椀状(釣り鐘状)の成形面20Cとを形成して構成されており、また、前記針状成形型21は、取付け軸21Aの先端部に、小径の注液孔6c形成する針状成形 突起21Bを形成して構成されている。

[0025]

そして、この第1方式の製造方法では、図3(イ)に示すように、容器本体Aの先端部である注液筒部6の一部を、温風若しくはハロゲンランプ、レーザー光線等の第1加熱手段Cで室温又は70℃~150℃に加熱する。加熱温度は、容器本体Aの材質、形状にもよるが、容器本体Aの先端が少し軟化する温度が望ましい。

容器本体Aの熱可塑性材料が、ポリエチレンのように柔らかい樹脂材料である場合では、加熱しないと先端部が座屈するので、少なくとも前記凸状成形型20で成形される部位を、成形前に第1加熱手段Cで座屈しない温度に加熱する必要

がある。しかし、座屈に耐え得る樹脂材料や形状の場合、即ち、凸状成形型20 の容器軸線X方向からの押圧に耐え得る場合では、室温でも成形が可能である。

[0026]

一次に、図3 (ロ) に示すように第1加熱手段Cで加熱された容器本体Aの注液 筒部6の一部が冷えないうちに、前記凸状成形型20を容器軸線X方向から押し 当て、容器本体Aの注液筒部6に、注液口6a側ほど内径が大となる有底円錐状 の凹部6bを成形する。

このとき、前記凸状成形型20の椀状成形面20Cにより、容器本体Aの注液 筒部6の外周面に突出しているブロー成形時のバリを除去することができる。

[0027]

前記凸状成形型20自体は、成形される容器本体Aの注液筒部6の形状と肉厚に合わせ、室温から150℃の範囲で温度制御する。加熱温度として注液筒部6の先端の冷却固化を考慮し、できるだけ低い温度が望ましい。

この凸状成形型20は、充填される液体の液性に合わせて簡単に交換できるようにする。

[0028]

次に、図3(ハ)、(二)に示すように、前記容器本体Aの注液筒部6に形成された凹部6bの底面中央位置に対して、針状成形型21を容器軸線X方向から押し当て、胴部2の指先による押圧操作に連れて容器本体Aから押出される液滴量を設定量に制御可能な小径の注液孔6cを形成する。

この針状成形型21の針状突起21B自体は、室温のままでも注液孔6cを形成することは可能であるが、注液孔6cを真円にするため、針状成形型21の少なくとも針状突起21Bを、容器材質の樹脂が溶融する温度、130℃~180℃の範囲で加熱するのが望ましい。

[0029]

針状成形型21の加熱は、高周波誘導加熱、ハロゲンランプ、温風等の第2加熱手段Dにより行い、針状成形型21の付根である取付け軸21Aは、ウォータージャケット、圧縮空気等の冷却手段Eで冷却するように構成する。

そして、前記針状成形型21が所定温度にまで冷却された時点で、該針状成形

型21を所定形状に成形された容器本体Aの注液筒部6から容器軸線X方向に沿って抜き取る。

[0030]

前記針状成形型21は、樹脂の剥離性、離型性を良くするため、表面にメッキ若しくはテフロンコーティング、特殊メッキの表面処理を施しても良い。この表面処理は、高温に耐えられ、かつ、簡単に剥離しないものが望ましい。

[0031]

[第2方式の製造方法]

図4 (イ) ~ (二) に示す第2方式の製造方法では、第1方式と同様に、前記有底円錐状の凹部6bを成形する金属製の凸状成形型20と前記注液孔6cを形成する金属製の針状成形型21とを用いる。

前記凸状成形型20は、取付け軸20Aの先端部に、有底円錐状の凹部6bを成形する円錐状成形突起20Bのみを形成して構成されており、また、前記針状成形型21は、取付け軸21Aの先端部に、小径の注液孔6cを形成する針状成形突起21Bと、容器本体Aの注液筒部6の外周面を成形する椀状(釣り鐘状)の成形面21Cとを形成して構成され、更に、前記針状成形突起21Bの付け根部分21bは、前記円錐状成形突起20Bにて形成された凹部6bに沿う円錐形状に形成されている。

[0032]

第1方式では、図3(口)に示すように、凸状成形型20による成形時に、容器本体Aの注液筒部6の外周面に突出しているブロー成形時のバリを除去するように構成したが、この第2方式では、図4(ハ)に示すように、針状成形型21による成形時に、容器本体Aの注液筒部6の外周面に突出しているブロー成形時のバリを除去するように構成したものであり、それ以外の構成は、第1方式と同一である。

[0033]

[第3方式の製造方法]

図5 (イ)~(二)に示す第3方式の製造方法では、前記有底円錐状の凹部6b を成形する凸状成形型と前記注液孔6cを形成する針状成形型とが一体形成され ている金属製の単一の成形型22を用いる。

この単一成形型22は、取付け軸22Aの先端部に、有底円錐状の凹部6bを成形する円錐状成形突起22Bと、容器本体Aの注液筒部6の外周面を成形する枕状(釣り鐘状)の成形面22Dとを形成するとともに、前記円錐状成形突起22Bの先端には、小径の注液孔6cを形成する針状成形突起22Cを同芯状態で一体形成して構成されている。

[0034]

この第3方式の製造方法では、図5 (イ)、(ロ)に示すように、容器本体Aの 注液筒部6の先端側を加熱せず、成形された温度(70℃~80℃)のままでも 、室温にまで冷えてからでも良く、小径の注液孔6cを形成する針状成形突起2 2Cを、容器本体Aの注液筒部6の先端に対して凹部6bを形成する手前まで突 き刺す。

[0035]

容器本体Aの注液筒部6の先端に突き刺された針状成形突起22Cは、図5 (ハ)に示すように、第2加熱手段Dの一例である高周波誘導加熱手段により加熱される。加熱温度は、容器材料が溶融する温度付近が望ましく、通常120℃~200℃の範囲、好ましくは、160℃付近で制御される。

針状成形突起22C及び円錐状成形突起22Bを備えた単一成形型22は、図5(二)に示すように、加熱されながら2mmから8mm押し込まれ、容器本体Aの注液筒部6の先端側を容器軸線X方向から圧縮するように加圧しながら有底円錐状の凹部6bを成形する。

[0036]

<u>この単一成形型22の円錐状成形突起22Bの押し込みは深い方が好ましいが</u>、技術的問題から5~6mmの範囲とする。この時、溶融した容器本体Aの注液 筒部6の先端部に気泡が入らないように、単一成形型22にガス抜き穴を設けて も良い(先端部の樹脂を完全に溶融するので、ガス抜きが必要)。

[0037]

単一成形型22の付根である取付け軸22Aは、図11(イ)に示すように、 ウォータージャケット、圧縮空気等の冷却手段Eで冷却するように構成する。 そして、前記単一成形型22が所定温度にまで冷却された時点で、該単一成形型22を所定形状に成形された容器本体Aの注液筒部6から容器軸線X方向に沿って抜き取る。

[0038]

前記単一成形型22は、樹脂の剥離性、離型性を良くするため、表面にメッキ若しくはテフロンコーティング、特殊メッキの表面処理を施しても良い。この表面処理は、280℃以上に耐え得ることができ、かつ、簡単に剥離しないものが望ましい。

そして、第1方式から第3方式の何れかの製造方法で成形された容器本体Aの 先端部側の有底円錐状の凹部6b及び小径の注液孔6cは、中栓としての機能を 有する。安定した1滴量、一滴の液滴内に気泡がかみ込むことの防止、また気泡 の切れを良くすることが挙げられる。

[0039]

次に、前記第1方式から第3方式の製造方法に用いられる製造機について説明する。

図6~図11に示すように、ブロー成形又は真空成形された多数の容器本体Aを一直線状の供給経路に沿って載置搬送する搬送供給手段Fと、該搬送供給手段Fにて載置搬送されてきた容器本体Aを先頭のものから円弧状の送込み経路に沿って搬送する容器送込み手段Gと、この容器送込み手段Gから送込まれてきた容器本体Aの肩部又はその近くを挟持して、該容器本体Aの水平方向及び少なくとも下方への移動を阻止した状態で円弧状の挟持移送経路に沿って移送する挟持移送手段Hと、該挟持移送手段Hの円弧状挟持移送経路に沿って移送されてくる加工後の容器本体Aを受け取って円弧状の送出し経路に沿って移送する容器送出し手段Jとが設けられている。

[0040]

また、前記容器送込み手段Gには、容器本体Aの先端部である注液筒部6の一部を加熱する第1加熱手段Cが配設されているとともに、前記挾持移送手段Hには、該挾持移送手段Hで挾持移送される容器本体Aの先端部に対して、選択的に付替え自在に装着される凸状成形型20又は針状成形型21若しくは単一成形型

22を待機位置と成形加工位置とに切替え作動させる切替手段Kと、前記挟持移送手段Hの一対の挟持爪で挟持移送される容器本体Aのうち、一対の挟持爪から突出する先端側の部位に対して容器軸線X方向から外嵌する状態と離脱させた待機状態とに切替えられる芯出し手段Lとが配設され、更に、前記挟持移送手段Hの円弧状挟持移送経路の途中には、成形型である針状成形型21又は単一成形型22を加熱する第2加熱手段の一例である高周波誘導加熱手段Dが設けられている。

[0041]

前記搬送供給手段下は、図6に示すように、機枠24に取付られた搬送フレーム25の長手方向両端部に、電動モータ26に連動された横軸芯周りで回転自在な駆動スプロケット (図示せず)と、横軸芯周りで回転自在な従動スプロケット (図示せず)とを設け、前記両スプロケットに亘って、多数の容器本体Aを載置 搬送する無端搬送体29を巻回するとともに、無端搬送体29上の容器本体Aを搬送案内する左右一対の搬送ガイド板30を設けて構成されている。

[0042]

前記容器送込み手段Gは、図6、図7に示すように、電動モータ33に連動して 縦軸芯周りで駆動回転される駆動回転板34の外周縁部に、前記搬送供給手段F から送出されてくる先頭の容器本体Aが入り込み保持される複数の凹状の保持部 35を円周方向に沿って一定ピッチで形成するとともに、前記各保持部35内に 保持された容器本体Aの底部を受け止めて移送案内する載置ガイド板36と、前 記各保持部35内に保持された容器本体Aの回転半径方向外方への抜け出し移動 を阻止する移送ガイド37とを設けて構成されている。

[0043]

前記第1加熱手段Cは、前述した第1方式及び第二方式の製造時にのみ使用されるものであって、次のように構成されている。

即ち、図6、図7に示すように、前記容器送込み手段Gの駆動回転板34のうち、各保持部35に対応する部位(当該図面では簡略化して一箇所だけ記載してある)の各々に、該駆動回転板34に貫通形成された一対の貫通孔34aに沿って上下方向に摺動する一対の昇降ガイド軸40a,40bを備えた昇降枠40を

、圧縮コイルスプリング41にて下降側に移動付勢した状態で設けるとともに、 前記各昇降枠40の上部には、保持部35に保持された容器本体Aの注液筒部6 の根元側部分に対して容器軸線X方向から脱着自在に外嵌可能な遮熱板42を取 付けてある。

[0044]

また、前記各昇降枠40の下部に設けたローラ43の回動移動軌跡に対応位置する機枠24側の支持部材44には、搬送供給手段Fの容器供給位置から挟持移送手段Hへの容器受渡位置に送込み搬送されるとき、前記遮熱板42を容器本体Aの注液筒部6の根元側部分に外嵌させた遮熱作用姿勢に下降させ、かつ、容器受渡位置から容器供給位置に戻し搬送されるとき、前記圧縮コイルスプリング41の弾性復元力に抗して遮熱板42を上方に離間した待機姿勢に上昇させる力ム部材45を高さ調節自在に取付けてある。

[0045]

更に、前記容器送込み手段Gの駆動回転板34のうち、各保持部35に対応する部位の各々には、各保持部35に保持された容器本体Aの先端部である注液筒部6の頂部に対して、200℃~500℃の熱風を供給する熱風供給管46を設けてある。

[0046]

前記挟持移送手段Hは、図6、図8、図10に示すように、電動モータ50に 連動して縦軸芯周りで駆動回転される駆動回転板51の外周縁部で、かつ、その 回転方向に所定間隔を隔てた複数箇所(当該図面では簡略化して一箇所だけ記載 してある)の各々に、駆動回転板51の回転軸芯と平行な縦軸芯周りで回動自在 な一対の作動軸42を支承し、両作動軸42の上端部には、容器本体Aの環状溝 部となる首部3に対して水平方向から嵌合状態で挟持するための半円弧状の挟持 面53aを備えた一対の挟持爪43を取付けるとともに、前記両作動軸42には 、互いに噛合連動するギヤ54を外嵌固定し、更に、一方の作動軸42の下端部 に固着した作動アーム55と駆動回転板51側との間に、前記一対の挟持爪43 を開閉作動させる流体シリンダ56を架設してある。

[0047]

また、前記両挟持爪43に挟持移送される容器本体Aの底部1を載置状態で摺動案内する載置摺動ガイド板57と、前記両挟持爪43に挟持移送される容器本体Aの回転半径方向外方への抜け出し移動を阻止する移送ガイド部材58とを設けてある。

[0048]

そして、前記一対の挟持爪43で容器本体Aの首部3を挟持した状態では、該容器本体Aの水平方向及び少なくとも下方への移動を阻止した状態にあるから、容器本体Aと前記切替手段Kに付替え自在に装着される凸状成形型20又は針状成形型21若しくは単一成形型22との芯合わせ精度が高くなるとともに、成形型の押圧に伴う容器本体Aの容器軸線X方向での弾性変形に起因する有底円錐状の凹部6b及び小径の注液孔6cの加工精度の低下を抑制することができる。

[0049]

前記切替手段Kは、図8、図9に示すように、駆動回転板51のうち、各両挟持爪43に対応する複数箇所(当該図面では簡略化して一箇所だけ記載してある)の各々に、回転半径方向及び上下方向に往復移動される可動枠60を配置し、この可動枠60の先端側取付け部60Aの回転半径方向の二個所には、下方に向かって開口する軸装着口を備えた二本のホルダ筒軸62を、ナット63を介して脱着自在に取付けるとともに、前記各ホルダ筒軸62の軸装着口には、凸状成形型20の取付け軸20A又は針状成形型21の取付け軸21A若しくは単一成形型22の取付け軸22Aを選択的に付け替え自在に保持するナット61を螺合装着してある。

また、前記可動枠60の二本の水平スライド軸60Bを摺動自在に保持する昇降プロック64には、駆動回転板51に対して昇降自在に摺動する二本の長さの異なる垂直スライド軸65,66を下方に延出し、そのうち、長尺の垂直スライド軸65の下端部を、機枠24に設けられた一対の昇降ガイド軸68に沿って摺動自在な昇降連結体67に連結するとともに、前記昇降連結体67の幅方向中央位置に上下方向から螺合されたネジ軸70を、機枠24に固定された電動モータ69に連動し、更に、前記昇降ブロック64に対して可動枠60を回転半径方向にスライド移動させる流体圧シリンダ71を、前記駆動回転板51に取付けてあ

る。

[0050]

前記両ホルダ筒軸62のうち、回転半径方向内方に位置する短尺側の第1ホルダ筒軸62の軸芯は、一対の挟持爪43で挟持された容器本体Aの軸線Xと合致するように構成されていて、回転半径方向内方に位置する長尺側の第2ホルダ筒軸62に選択的に装着された凸状成形型20又は針状成形型21若しくは単一成形型22を成形作動させる場合には、前記流体圧シリンダ71を作動制御して、第2ホルダ筒軸62の軸芯が、一対の挟持爪43で挟持された容器本体Aの軸線Xと合致する位置までスライドさせる。

[0051]

また、前記両ホルダ筒軸62に選択的に装着された凸状成形型20又は針状成形型21若しくは単一成形型22を成形作動させる場合には、前記電動モータ69を駆動制御して可動枠60を所定量だけ下降させ、成形型を待機位置から成形加工位置に切替え作動させる。

[0052]

前記芯出し手段Lは、図8、図11に示すように、前記垂直スライド軸65,66に沿ってスライド移動自在に外装された可動筒状体75の上部に、一対の挟持爪43で挟持された容器本体Aのネジ筒部5に対して容器軸線X方向から外嵌する嵌合孔76aを形成してある芯出環状体76を取付けるとともに、前記可動筒状体75と機枠24側との間には、前記芯出環状体76を容器本体Aのネジ筒部5に嵌合する芯出し位置と上方に離間させた待機位置とに切替え作動させる流体圧シリンダ77を取付けてある。

[0053]

前記両ホルダ筒軸62の各々には、図11(イ)に示すように、冷却手段Eを構成するウォータージャケット80が形成されているとともに、前記ウォータージャケット80に冷却水を供給する給水接続管81と、ウォータージャケット80内の冷却水を排出する排水接続管82とが設けられている。

[0054]

そして、前述の如く、成形と同時に液体が密封状態で充填されている容器本体

Aの肩部又はその近くを挟持して、該容器本体Aの水平方向及び少なくとも下方への移動を阻止した状態で経路に沿って移送する挟持移送手段Hと、該挟持移送手段Hで挟持移送される容器本体Aの先端部に対して、前記凹部6bを成形する凸状成形型20及び前記注液孔6cを形成する針状成形型21を待機位置と成形加工位置とに切替え作動させる切替手段Kとを設けた場合には、次の作用・効果を奏する。

[0055]

即ち、ブロー成形や真空成形等による成形と同時に液体が密封状態で充填されている熱可塑性材料製の容器本体A(ボトルパック型の容器本体)を利用して、この容器本体Aの先端部に、先端側ほど内径が大となる有底円錐状の凹部6bと、容器本体Aから押出される液滴量を設定量に制御するための小径の注液孔6cとを直接形成するが故に、射出成形された中栓部材を用いる開口点眼容器に比して容器本体を製造するための金型が少なくて済むととともに、有底円錐状の凹部6bと小径の注液孔6cとの存在により、容器本体Aの押圧操作に連れて常に一定量の液体を確実に滴下投与することができる。

[0056]

しかも、前記挟持移送手段Hで挟持移送される容器本体Aの先端部に対して、 凸状成形型20及び針状成形型21を待機位置から成形加工位置に切替え作動させて有底円錐状の凹部6b及び小径の注液孔6cを形成する際、容器本体Aの肩部又はその近くを挟持移送手段Hで挟持して、該容器本体Aの水平方向及び少なくとも下方への移動を阻止してあるから、容器本体Aと凸状成形型20及び針状成形型21との芯合わせ精度が高くなるとともに、容器本体Aの容器軸線X方向での弾性変形に起因する有底円錐状の凹部6b及び小径の注液孔6cの加工精度の低下を抑制することができる。

[0057]

従って、容器本体Aの押圧操作に連れて常に一定量の液体を確実に滴下投与するための有底円錐状の凹部6b及び注液孔6cの加工精度の向上を図りながら、ボトルパック型の容器本体Aの持つ利点である製造コストの低廉化をより促進することができる。

[0058]

また、前述の如く、前記挾持移送手段Hの挾持爪53で挾持移送される容器本体Aのうち、挾持爪53から突出する先端側の部位に対して容器軸線X方向から 外嵌する状態と離脱させた待機状態とに切替えられる芯出し手段しが設けられている場合には、次の作用・効果を奏する。

[0059]

即ち、前記挾持移送手段Hの挾持爪53で挾持された容器本体Aの先端側の部位に対して、容器軸線X方向から芯出し手段Lを外嵌させることにより、容器本体Aと凸状成形型20及び針状成形型21との芯合わせ精度が更に高くなり、容器本体Aの押圧操作に連れて常に一定量の液体を確実に滴下投与するための有底円錐状の凹部6b及び注液孔6cの加工精度の向上を促進することができる。

[0060]

更に、前述の如く、前記挟持移送手段Hの挟持移送経路の途中に、成形型を加熱する高周波誘導加熱手段Dが設けられている場合には、前記挟持移送手段Hで容器本体Aを連続的に挟持移送しながら、その移送経路途中に設けた高周波誘導加熱手段Dによって、成形型を設定加熱温度にまで急速に過熱することができるから、製造能率及び加工精度の向上を促進しつつ歩留まりの改善を図ることができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】

本発明の開口点眼容器を示す断面正面図

【図2】

(イ)~(二)は、容器本体のブロー成形又は真空成形による成形工程図

【図3】

(イ)~(二)は、第1方式による製造方法を示す工程説明図 【図4】

(イ)~(二)は、第2方式による製造方法を示す工程説明図 【図5】

(イ)~(二)は、第3方式による製造方法を示す工程説明図

【図6】

開口点眼容器の製造機を示す概略平面図

【図7】

容器送込み手段の拡大断面面図

【図8】

挾持移送手段、切替手段、芯出手段の拡大断面図

【図9】

切替手段の要部の拡大図

【図10】

挾持爪の駆動系統図

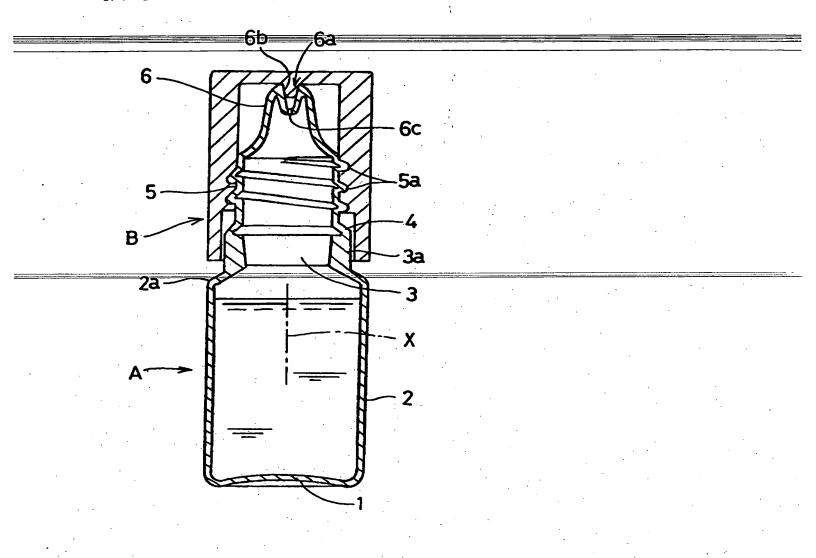
【図11】

(イ)~(ハ)は、第1方式による製造工程を示す要部の拡大断面図

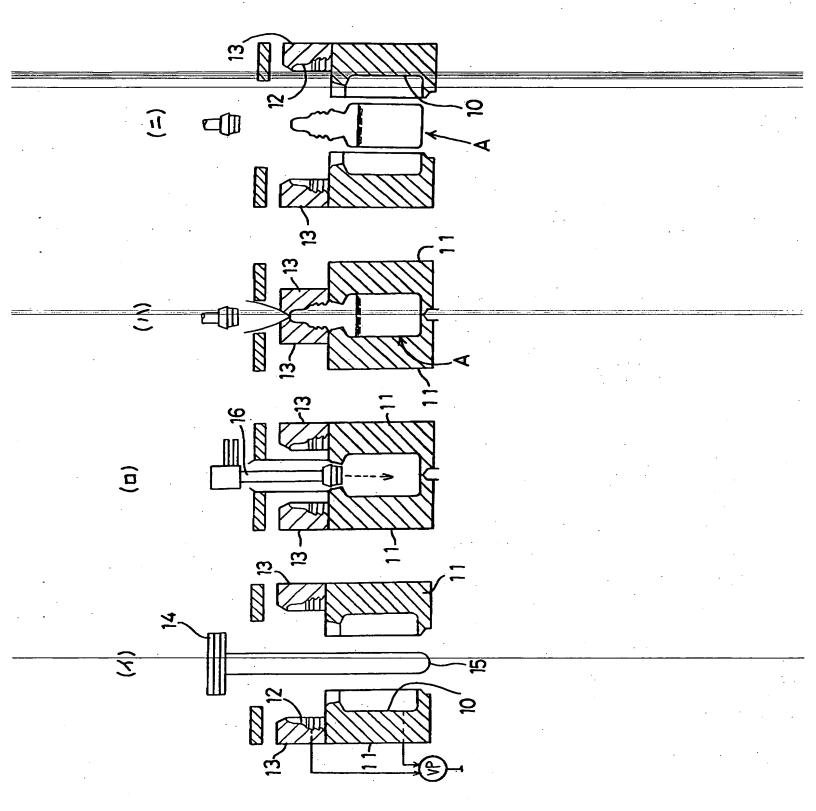
【符号の説明】

- A 容器本体
- B キャップ
- D 第2加熱手段(高周波誘導加熱手段)
- K 切替手段
- L 芯出手段
- X 容器軸芯
- 5a ネジ部(雄ネジ部)
- 6 b 凹部
- 6 c 注液孔
- 20 凸状成形型
- 21 針状成形型
- 22 単一成形型
- 5 3 挾持爪

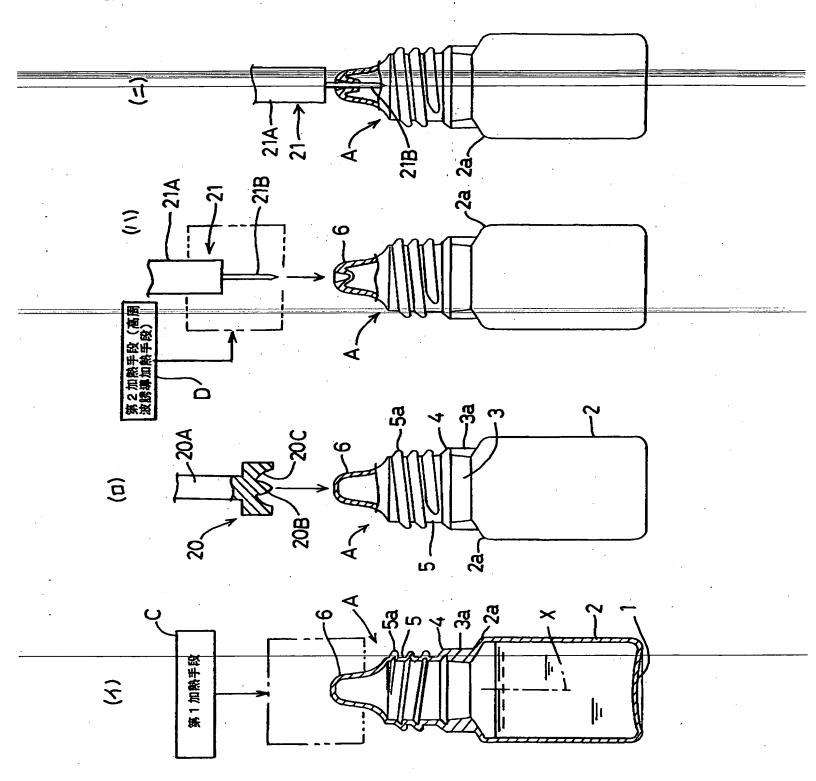
【書類名】 図面【図1】



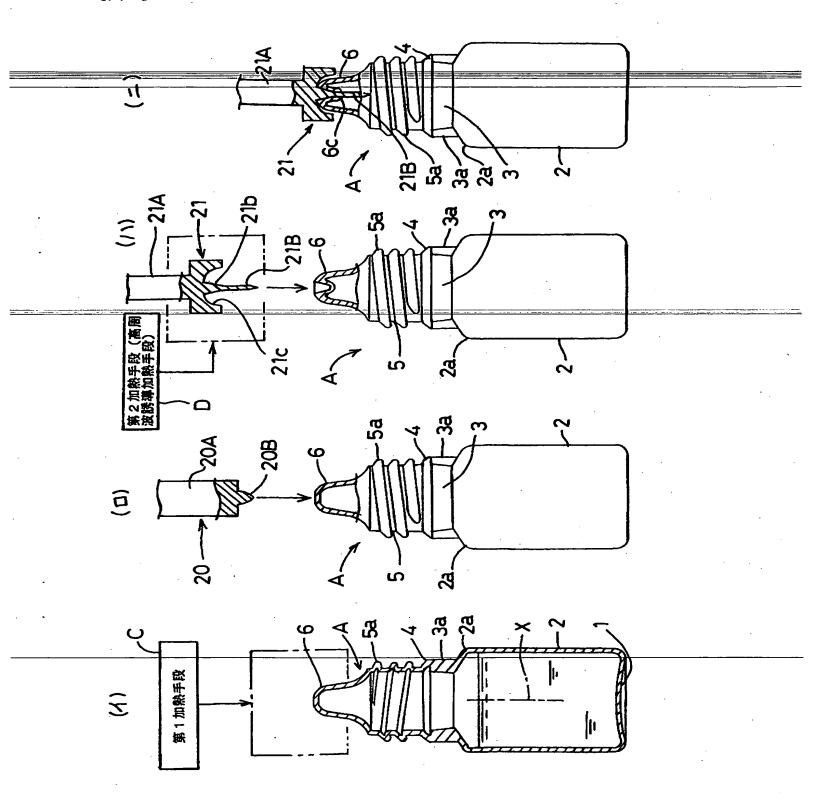
【図2】



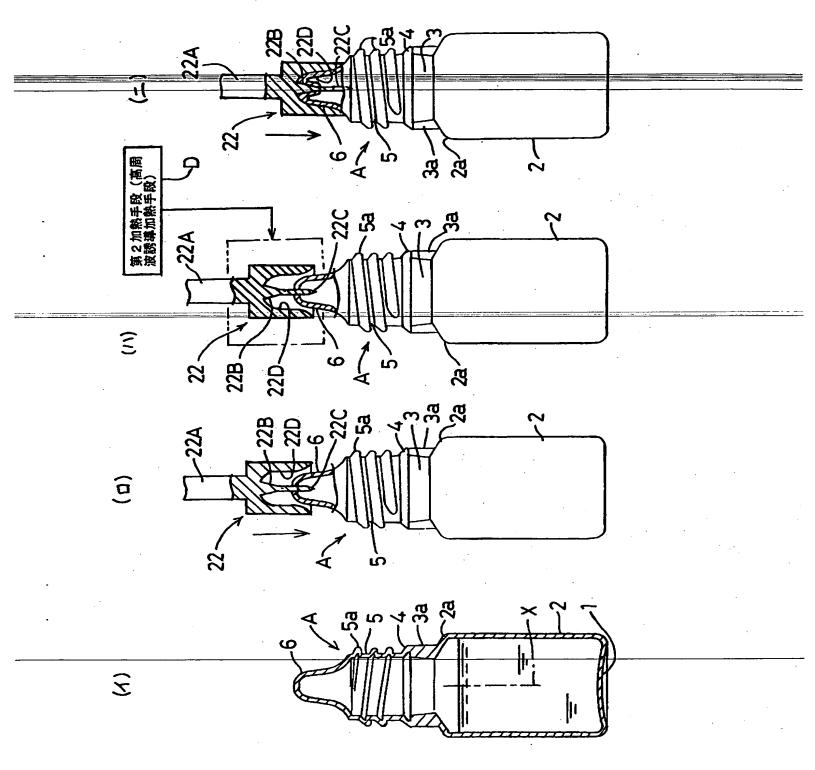
【図3】



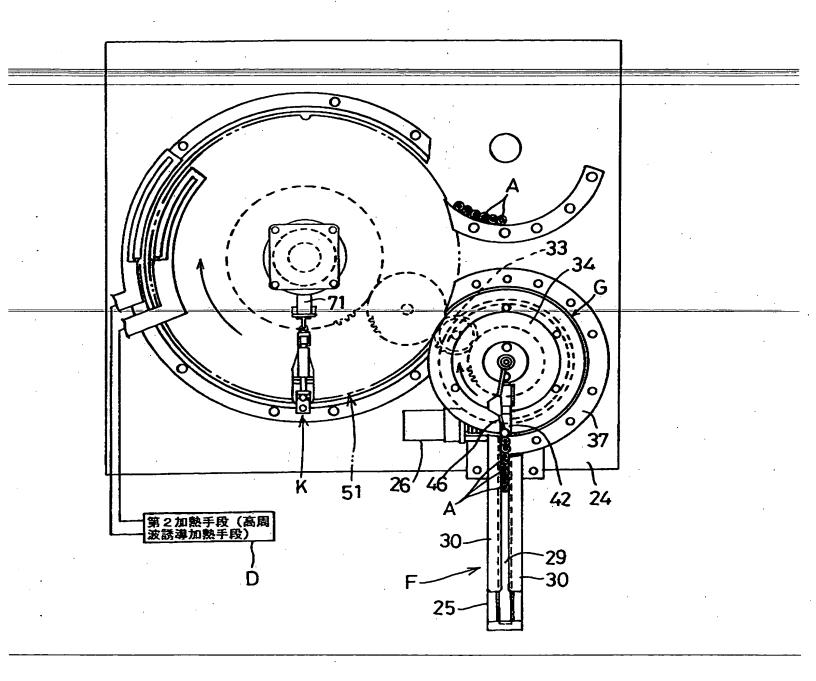
【図4】



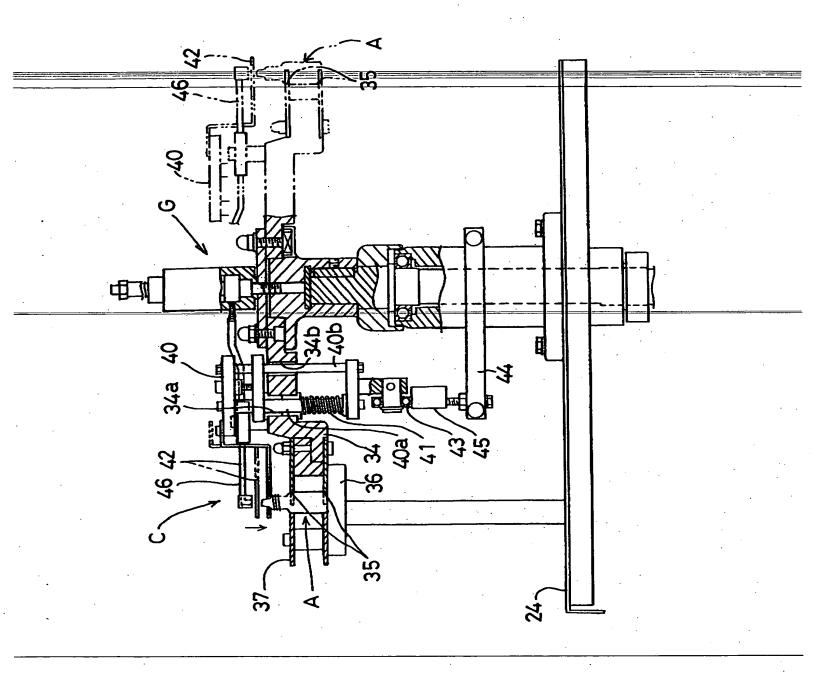
【図5】



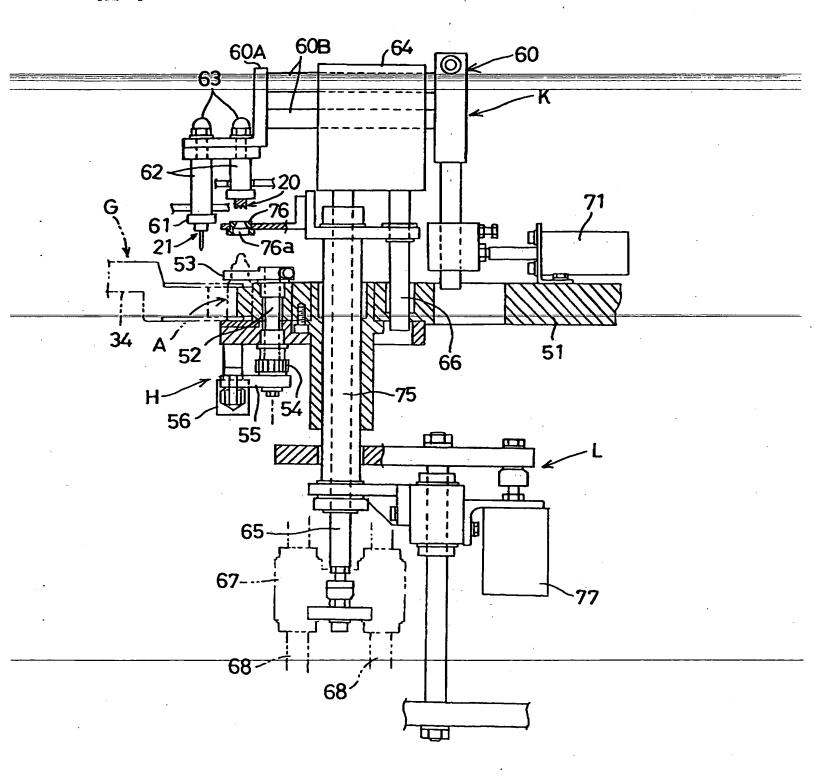
【図6】



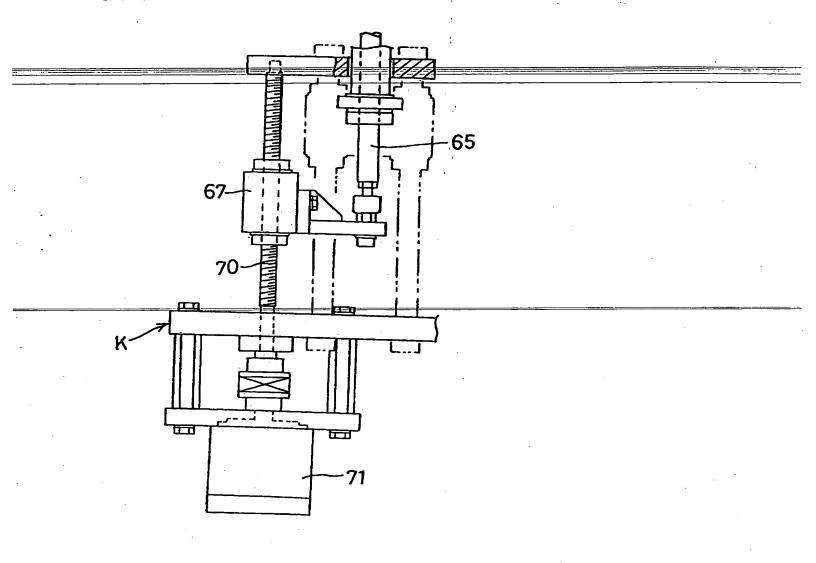
[図7]



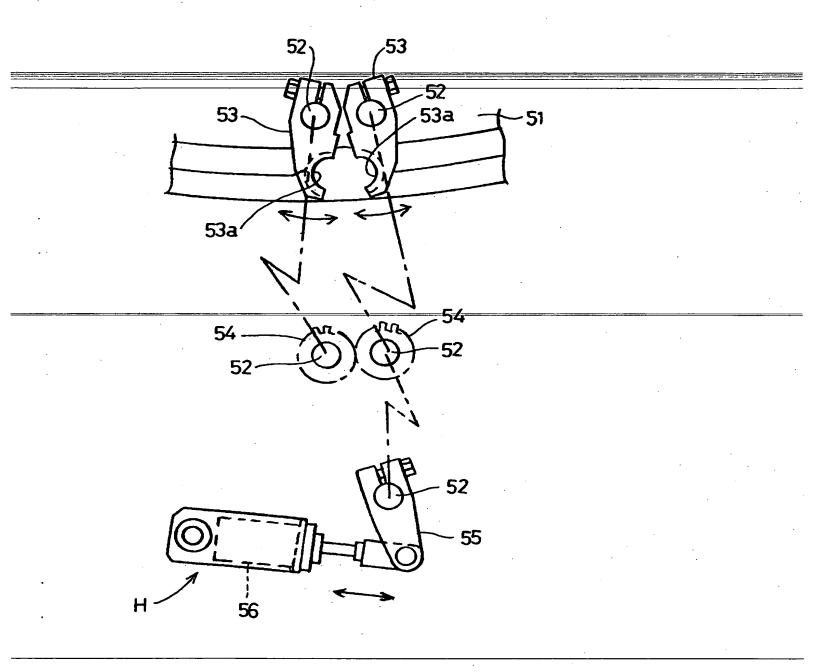
【図8】



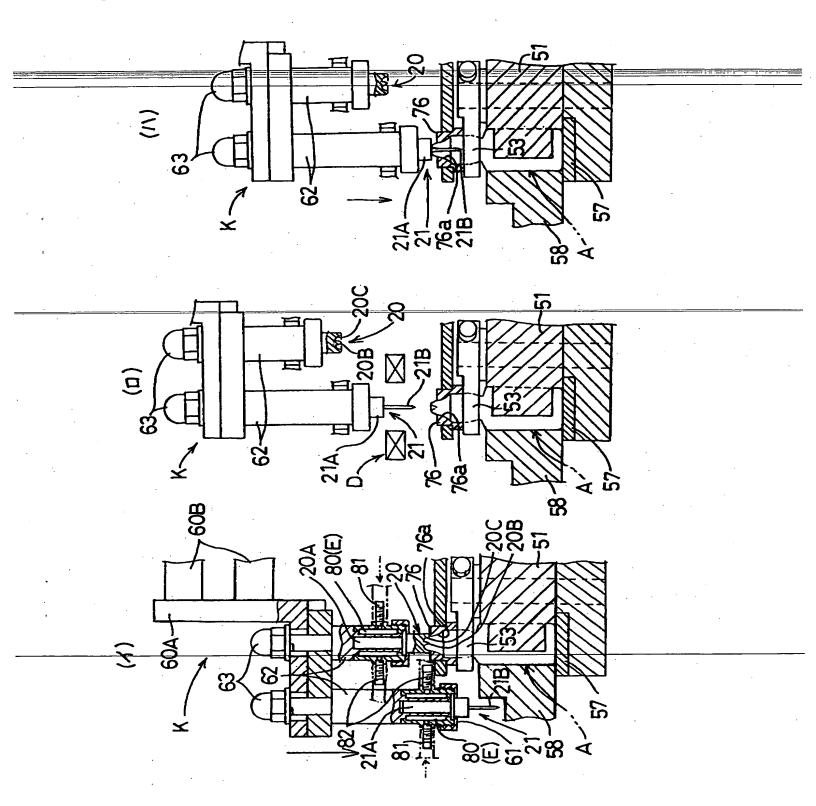




【図10】



【図11】





要約書

【要約】

【課題】 ボトルパック型の容器本体の持つ利点である製造コスト面での優位性

を損なうことなく、容器本体の押圧操作に連れて常に一定量の液体を確実に**滴下** 投与することができる開口点眼容器を提供する。

【解決手段】 成形と同時に液体が密封状態で充填されている熱可塑性材料製の容器本体Aの先端部に、先端側ほど内径が大となる有底円錐状の凹部6bを窪み形成し、この凹部6bの底面に、容器本体Aから押出される液滴量を設定量に制御するための小径の注液孔6cを貫通形成してある。

【選択図】

図 1

出願人履歷情報

識別番号

[000177634]

1. 変更年月日

1990年 8月 6日

[変更理由]

新規登録

住 所

大阪府大阪市東淀川区下新庄3丁目9番19号

氏 名

参天製薬株式会社

THIS PAGE BLANK (USPTO)